(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-288135 (P2000-288135A)

(43)公開日 平成12年10月17日(2000.10.17)

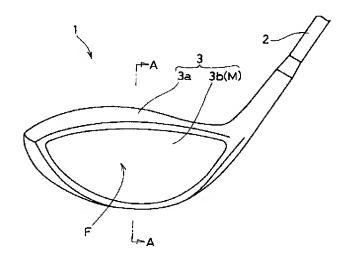
(51) Int.Cl. ⁷		識別記号	F I	テーマコード(参 考)
A 6 3 B	53/04		A 6 3 B 53/04	C 2C002
				В
B 2 2 D	27/04		B 2 2 D 27/04	G
	29/00		29/00	G
			審査請求 未請求 請求項	で数5 OL (全 8 頁)
(21)出願番号		特願平11-99020	(71)出願人 000183233	
			住友ゴム工業株	式会社
(22)出顧日		平成11年4月6日(1999.4.6)	兵庫県神戸市中	央区脇浜町3丁目6番9号
			(72)発明者 垣内 久嗣	
			兵庫県明石市魚	住町清水41-1 住友ゴム
			魚住寮	
			(72)発明者 薮 真徳	
			兵庫県神戸市東	攤区森北町3丁目4-7
			大仁マンション	403
			(74)代理人 100082968	
			弁理士 苗村 正 (外1名)	
			Fターム(参考) 20002 AA02 AA03 CH01 MM04 PP04	

(54) 【発明の名称】 非晶質合金成型体、その製造方法及びそれを用いたゴルフクラブ

(57)【要約】

【課題】 強度、靭性に優れた非晶質合金成型体等を提 供する。

【解決手段】 非晶質合金からなる1次成型体の表面の 少なくとも一部に、砥粒の衝突により形成される残留応 力を緩和せしめられた残留応力緩和層又は加工硬化させ られた加工硬化層の少なくとも一つを含む表面変質層を 形成してなる非晶質合金体Mである。



【特許請求の範囲】

【請求項1】非晶質合金からなる1次成型体の表面の少 なくとも一部に、砥粒の衝突により形成される残留応力 を緩和せしめられた残留応力緩和層又は加工硬化させら れた加工硬化層の少なくとも一つを含む表面変質層を形 成してなる非晶質合金体。

【請求項2】前記表面変質層は、前記1次成型体の表面 に存在する結晶層又は/及び酸化物層に前記砥粒を衝突 させることにより形成されたことを特徴とする請求項1 記載の非晶質合金体。

【請求項3】金型のキャビティ内に満たされた溶融金属 を急冷することにより該キャビティ形状の非晶質合金の 1次成型体を成型する成型工程と、

この1次成型体の表面の少なくとも一部に加速された多 数の砥粒を衝突させることにより、該1次成型体の表面 の少なくとも一部に、残留応力を緩和せしめられた残留 応力緩和層又は加工硬化させられた加工硬化層の少なく とも一つを含む表面変質層を形成する砥粒噴射工程とを 含んで非晶質合金成型体を製造することを特徴とする非 晶質合金成型体の製造方法。

【請求項4】前記砥粒は、気体、液体又は遠心力により 加速されてなる請求項3記載の非晶質合金成型体の製造 方法。

【請求項5】請求項1又は2記載の非晶質合金成型体 を、前記表面変質層をフェース面としてクラブヘッドに 用いたことを特徴とするゴルフクラブ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、非晶質合金成型 体、その製造方法及びそれを用いたゴルフクラブに関す る。

[0002]

【従来の技術及び発明が解決しようとする課題】結晶構 造を実質的に持たない非晶質合金(アモルファス合金) は、高硬度、高強度、高靱性を併せ持つ高性能な素材と して注目されている。このような非晶質合金は、例えば 合金の溶湯を急速に冷却することにより製造しうること が知られている。例えば、一定速度で回転するロール上 へ、ノズルから溶湯を噴射して薄板を製造する方法(単 ロール法、双ロール法)、又は回転するドラム内に遠心 力によって保持された溶液冷媒層中に向けてノズルから 溶湯を噴き出すことにより細線材料をうる方法(例えば 回転液中紡糸法)などである。

【0003】しかしながら、これらの方法によって得ら れる非晶質合金は、小さい質量のもの(薄板、細線材、 粉末等)が殆どであり、例えばゴルフクラブのフェース 部材に用い得るような塊状のバルク材をうることは困難 である。なお非晶質合金の粉末を固化することによって 非晶質合金成型体を製造する試みもなされてはいるが、

が現状である。

【0004】また近年では、特定元素の組み合わせ等の 開発が進むことにより、溶湯の冷却速度が比較的小さい 場合であっても非晶質化が可能である。例えば金型のキ ャビティ内で溶湯を冷却固化させ、塊状の非晶質合金成 型体をうることが可能となりつつあり、本件出願人は、 既に特願平10-197575号、特願平10-194 042号などにより非晶質率の高い非晶質合金成型体の 製造方法などを提案している。

【0005】しかしながら、このような塊状の非晶質合 10 金成型体では、冷却過程における合金の表面と内部との 温度差などにより内部応力が残存し、また金属原材料に 含まれる不純物、冷却速度などを始めとする種々の製造 要素の影響に加え、製造上避けれれない不純物等によ り、非晶質合金成型体の表面の一部などに酸化物層や不 純物等の結晶による結晶層などが形成されることがあ る。このような表面層は、内部と物性が異なり十分な強 度、靱性を具えてはいない。

【0006】このような非晶質合金成型体では、例えば 20 曲げや引張荷重を負荷した場合、表面の結晶層にクラッ ク等の微細な破壊が生じやすくなることが分かった。そ して、さらに検討を重ねたところ、このようなクラック は、内部の完全な非晶質部分に対して切り欠き(ノッ チ)効果を与え、非晶質合金成型体全体の引張強度や疲 労強度を低下させる原因ともなることが分かった。従っ て、少なくとも非晶質合金成型体の表面に結晶層が形成 されているときには、上述のような表面層のクラック等 を有効に防止しうる何らかの措置が必要となるが、従 来、非晶質合金成型体については、成形後の処理は特に 30 なされていないのが現状である。

【0007】本発明は、以上のような問題点に鑑み案出 なされたもので、非晶質合金からなる1次成型体の表面 の少なくとも一部に、砥粒の衝突により形成される表面 変質層を形成し、1次成型体の表面部分において、残留 応力を緩和したり、或いは加工硬化を生じさせることを 基本として、非晶質合金成型体の表面の初期クラック等 を効果的に防止することにより強度、靱性に優れた非晶 質合金成型体、特にゴルフクラブのフェース部材に用い うるような塊状の非晶質合金成型体、その製造方法及び それを用いたゴルフクラブを提供することを目的として いる。

[0008]

40

【課題を解決するための手段】上述のような酸化物層な いし結晶層については、表面研磨により除去することが 考えられる。しかし、研磨では非常に手間がかかり、ま た形状が複雑なときには処理し得ない場合がある。ま た、表面を研磨によって除去すると、成型品の厚さや形 状等が変化してしまうなどの不具合があり、換言すれば 形状を確定する精密な研磨作業までもが要求される。ま このような成型体では十分な強度と靱性が得られないの 50 た、エッチング等により、表面層等を腐食させることも

3

考えられるが、前記同様手間がかかり、また研磨と同様 成型品の形状変化が大きいものとなる他、酸等のエッチ ング液の取り扱いにも注意が必要となる。また鋼の残留 応力を除去する手法として、一般的に種々の熱処理が知 られているが、非晶質合金成型体にこのような熱処理を 行うと、非晶質層の結晶化が起こることがあり採用し難 い。

【0009】本発明は、非晶質合金からなる1次成型体の表面の少なくとも一部に、砥粒の衝突により形成される表面変質層を形成してなる非晶質合金体とし、上述の10不具合を伴うことなく、強度、朝性に優れた非晶質合金成型体を得るものである。このように、1次成型体の表面の少なくとも一部に、砥粒を衝突させることにより、該表面を完全に除去するのではなく表面変質層へと変質させて該表面の初期のクラックなどを効果的に抑制しうる。ここで、表面変質層とは、前記1次成型体の表面の少なくとも一部に砥粒を衝突させることによって形成され、例えば該表面を破砕し、或いは圧縮応力などを負荷することで表面層の残留応力の緩和を図った残留応力緩和層、又は該表面を加工硬化させた加工硬化層の少なく20とも一つを含むものである。

【0010】このような非晶質合金成型体は、金型のキャビティ内に満たされた溶融金属を急冷することにより該キャビティ形状の非晶質合金の1次成型体を成型する成型工程と、この1次成型体の表面の少なくとも一部に、例えば気体、液体又は遠心力により加速された多数の砥粒を衝突させることにより、該1次成型体の表面の少なくとも一部に上述の表面変質層を形成する砥粒噴射工程とを含んで製造することが可能である。

【0011】そしてこれらの非晶質合金成型体を、前記表面変質層をゴルフボールを打撃する面となるフェース面としてクラブヘッドに用いて好適にゴルフクラブを構成することができる。これにより、引張強度等の強度に優れたフェース面を有するゴルフクラブを提供しうる。

[0012]

【発明の実施の形態】以下、本発明の非晶質合金成型をゴルフクラブに用いた場合を例に取り図面に基づき説明する。図1及び図1のA-A断面である図2に示すように、本実施形態のゴルフクラブ1は、シャフト2とクラブヘッド3とを有する。前記クラブヘッド3は、本例ではヘッド本体3aと、このヘッド本体3aの前面に配されかつボールを打撃する面であるフェース面Fを形成するフェース板3bとを有するものを例示している。

【0013】本実施形態では、このフェース板3bが非晶質合金成型体Mから構成される。前記非晶質合金成型体Mは、図3に示すごとく非晶質合金からなる1次成型体M1の表面Maの少なくとも一部に、砥粒Sの衝突により形成される残留応力を緩和せしめられた残留応力緩和層又は加工硬化させられた加工硬化層の少なくとも一つを含む表面変質層を形成して製造され、例えばこの非

4

晶質合金成型体Mの表面変質層を前記フェース面Fとなるように用いたものを例示している。この非晶質合金の 1次成型体Mは、例えば図4に示すような製造装置Uを 用い、金型6のキャビティ7内に満たされた溶融金属を 臨界冷却速度以上で冷却する成型工程によって成型される。

【0014】前記製造装置Uは、本例では、接離可能な上型4、下型5を有する金型6と、金属材料を溶解するためのアーク電極(タングステン電極)8と、前記上型4、下型5、アーク電極8にそれぞれ冷却水を循環供給しうる冷却水供給装置9と、金型6、アーク電極8等を収納する真空チャンバー10と、モータ13により駆動されかつ下型5をアーク電極8の下方へ移動させる下型移動機構11と、モータ14により駆動されかつ上型4を下型5に移動させる上型移動機構12とを含むものが例示される。

【0015】前記下型移動機構11は、例えば公知の並 進機構や往復動機構等を用いることができ、例えば、ボ ールねじを用いたドライブスクリューとトラベリングナ ットやエアシリンダなどの空気圧機構や油圧シリンダな どの油圧機構などが好適であり、本例では下型4を水平 方向に移動させうる。また上型移動機構12は、例え ば、油圧機構、空気圧機構を用いることができ、本例で は上型4を上下に移動させうる(後述)。

【0016】また、前記アーク電極8は、アーク電源15に接続されるとともに、本例では下型5のキャビティ7の深さに対し僅かに傾斜させて配置され、例えばステッピングモータ16によってX軸、Y軸及びZ軸方向に位置調整可能に構成される。さらに、アーク電極8の近傍には、下型5に載置された金属材料との間の間隔(Z軸方向)を測定しうる例えば半導体レーザセンサ17が付設される。これによってアーク電極8は、前記間隔が一定となるようステッピングモータ16によって制御され、安定したアークを生じさせて溶融温度のばらつきを減じうる。

【0017】なおアーク電極8のアーク発生部近傍に、冷却用ガス(例えばArガス)噴出口を設け、ガス供給源(ガスボンベ)18から冷却用ガスを噴出させ、加熱後の急速冷却を促進してもよい。また、金属材料を溶解する高エネルギー熱源としては、本例のアーク熱源以外にも、例えば高周波熱源、プラズマ熱源、電子ビーム、レーザービームなどを種々のものが用いられる。また、これらの熱源は、金型6の下型5に対し、1個もしくは複数個であってもよい。なお金型6、アーク電極8を冷却する媒体には、水以外にも他の媒体(例えば冷媒ガス)などを適宜用いうる。

【0018】前記真空チャンバー10は、例えばSUS 製水冷ジャケット構造であって、真空引きするために真 空排気口によって油拡散真空ポンプ(ディフュージョン ポンプ)19及び油回転真空ポンプ(ロータリポンプ)

50

5

20が連結される。また、真空引後、不活性ガスによる 置換が可能なようにアルゴンガス導入口によってガス供 給源(ガスボンベ)21と連結される。従って、チャン バー10内は、油拡散真空ポンプ19及び油回転真空ポ ンプ20を用いて高真空、例えば5×10-4Pa(液体 窒素トラップ使用)にした後、Arガス供給源21から Arガスを供給して該チャンバー10内をArガスにて 予め置換されうる。また、上型4、下型5及びアーク電 極8は、冷却水供給装置9から供給される冷却水によっ て冷却される。なお、冷却水供給装置9は循環戻り冷却 10 に、上型4の他端側は、揺動片49及び支軸50、50 水をクーラントにより冷却した後に、再び冷却水として 上型4、下型5及びアーク電極8に供給しうる。

【0019】前記上型4は、図5に示す如く、下型5に 面する下面4a側に平滑な曲面23を有している。本実 施形態では、この曲面23は、上型4のほぼ中央に形成 され、例えば曲率半径が5インチ以上で形成されかつ下 型6に向けて凸で形成される。また、前記上型4の下面 4 aは、凸曲面23の両端部分である凸曲面端部23a と、それに連なる平面部24とで下型5に接するパーテ ィング面25を形成している。また、前記平面部24の 一方には、下型5側に向けて先細となるテーパ状のノッ クピン44、44が突設されている。

【0020】また前記下型5は、図5に示す如く、上型 4に面する上面5a側に凹設されたキャビティ7と、そ の両側に形成された平面部26とを有する。該キャビテ ィ7は、本例では、凹曲面30を有し、その中に材料設 置用の凹部7aと、成型用の凹部7bとを並べて凹設し ている。前記材料設置用の凹部7aには、本例では金属 材料が設置されるとともに、これを溶融させた溶融金属 を流れ止めして保持するために用いられる。また材料設 置用の凹部7 aは、本例では平面視略円形状をなし、下 型5のほぼ中間位置に配置されたものが例示され、その 底部は最も低所に形成されている。

【0021】また下型5は、前記キャビティ7の両端部 分である凹曲面端部26と、それに連なる平面部27と で上型4に接するパーティング面29を形成している。 また、下型5の平面部27には、前記上型4のノックピ ン44、44を挿入することにより上型4と下型5とを 芯出しして位置合わせしうる孔45、45が形成されて いる。

【0022】また前記成形用の凹部7bは、本例では平 面視にて前記クラブヘッドの実質的なフェース板3bの 平面形状を含んで凹設され、例えば曲率半径が5~10 0インチの凹曲面状に形成されている。また該成形用の 凹部7bは、材料設置用の凹部7aとの間に小高さの衝 立部31を介して隣接し、かつ孔45とは反対側の位置 に形成されている。このような成形用の凹部76は、前 記上型4の曲面23とで空所を形成できるとともに、こ の空所には、前記材料設置用の凹部7a上に盛られかつ 上型4の曲面23にて押圧された溶融金属を前記衝立部 50 31の上面を通して流れ込ますことができる。

【0023】また、図1、図7に示す如く、前記上型移 動機構12は、昇降ロッド46と、この昇降ロッド46 の下端に取り付きかつ前記上型4を保持する略水平の取 付部材47とを具える。またこの取付部材47の下面に は、本例では前記上型4が傾斜した状態で取付けられて いる。本実施形態では、上型4の一端側(本例ではノッ クピン44側)は、弾発部材48(例えばコイルスプリ ング)を介して前記取付部材47に連結されるととも を介して枢支連結されたものを例示している。

【0024】このため、上型4は、前記他端側(支軸5 0)を支点として傾斜、すなわちノックピン44側が弾 発部材48にて下方へ弾発付勢されることによって傾斜 状態とされる。なお、下型5は取付部材47と同様に水 平の状態にあり、上型4、下型5との相対的な傾斜角度 取θ、即ち、下型5(取付部材47)に対する上型4の 傾斜角度 θ は、例えば $1\sim15^\circ$ 、より好ましくは $3\sim$ 5°とするのが好ましい。

【0025】次にこの製造装置Uを用いて非晶質合金の 1次成型体M1を製造する方法について説明する。先 ず、図7に示したように、下型5の材料設置用の凹部7 aに、金属材料33を載置する。この金属材料33とし ては、例えばLn-A1-TM、Mg-Ln-TM、又 は、Zr-Al-TM等の三元系合金、Zr-Al-N i-Cu、Zr-Ti-A1-Ni-Cu、又は、Zr -Nb-A1-Ni-Cu等のZr系合金を始めとして 四元系以上の多元系合金を含め、種々の元素の組み合わ せからなる合金を用いうる。また、アーク電極8による 金属材料の急速な溶融を容易にするため、金属材料33 には、粉末状やペレット状の合金材料を用いるのが好ま しい。

【0026】しかる後、図7、図8に示す如く、前記下 型移動機構11(図1に示す)を駆動して下型5を水平 方向 (矢印A方向) に移動させ、アーク電極8の下方で 位置決め停止する。またアーク電極8は、レーザセンサ 17及びステッピングモータ16によってアダプタ8a を介してX軸、Y軸及びZ軸方向の位置調整がなされ、 金属材料33との間の間隔(Z軸方向)が所定値に正し くセットされる。そして、アーク電源15をONにし、 アーク電極8の先端から金属材料33との間にプラズマ アーク34を発生させ、金属材料33を完全に溶解して 溶融金属35を形成する。このとき、溶融金属35はキ ャビティアの材料設置用の凹部Taにて流止めされ、か つ、プラズマアーク27を効果的に受けうる。

【0027】その後、図8、図10に示す如く、アーク 電源15をOFFにしてプラズマアーク27を消す。そ して、速やかに下型5を上型4の下方位置(矢印B方 向) に移動させるとともに、上型移動機構12にて上型 4を下降(矢印C方向)させる。この際、先ず上型4が

下型5に向かって傾斜した状態のまま下降していき、前 記ノックピン44、44が下型5の孔45、45に挿入 されるとともに、取付部材47にて押圧された上型4 は、下型5に対して傾斜状態から前記他端側(支軸50 側)を支点として、下型5との芯出しを進行させつつ下 型5と平行な水平状態へと揺動する。これにより上型 4、下型5は、互いのパーティング面25、29を重ね 合わせて型締めされる(図10)。

7

【0028】このような上型4の傾斜状態から水平状態 への揺動に伴う該上型4の曲面23の押圧作用によっ て、材料設置用の凹部7a上に盛られた溶融金属35 は、成形用の凹部76へと一気にかつ圧延状に押圧され つつ流れ込むことが可能になる。またこの溶融金属35 の変形と同時もしくは変形後に、冷却されている金型6 にて溶融金属35を臨界冷却速度以上で急速に冷却し、 溶融金属35が急冷固化された非晶質合金からなる1次 成型体M1を得ることができる。このような成型工程で は、非晶質率が非常に高い1次成型体M1を得ることが できる点で特に好ましい。

【0029】次に金型6から取り外された非晶質合金の 1次成型体M1は、図3に示した如く、該1次成型体M 1の表面Maの少なくとも一部に加速された多数の砥粒 Sを衝突させることにより、該1次成型体M1の表面M aの少なくとも一部に前記表面変質層を形成する砥粒噴 射工程を経て、非晶質合金成型体Mとして製造される。 この表面変質層は、砥粒の衝突により、例えば1次成型 体M1の表面層に残存している残留応力と逆方向の応力 を負荷し、これにより残留応力を緩和せしめた残留応力 緩和層、又は塑性変形に伴なって加工硬化させられた加 工硬化層の少なくとも一つの層、好ましくは二つの層を ともに含んでいる。このような砥粒噴射工程により、1 次成型体M1の酸化物、結晶層などによる表面層の残留 応力が緩和され、または変形に対する抵抗性を増すこと などにより、非晶質合金成型体Mの強度低下を効果的に 防止しうる。

【0030】また加工硬化は、材料を冷間で塑性変形さ せ塑性歪を増加させることによる転位密度の上昇と、こ れらの転位間の相互作用により、転位が互いに動きにく くなって変形に対する抵抗性が増すものである。一般 に、非晶質合金についてはこのような加工硬化が生じな いものとして知られている。本発明では、上述のような 非晶質合金の1次成型体M1の表面に形成されることが ある残留応力層、結晶層又は酸化物層に着目し、これら の表面層の残留応力を緩和せしめることや、或いは加工 硬化させることで、1次成型体を利用可能とすべく砥粒 噴射工程を導入することを見出したのである。

【0031】前記砥粒噴射工程は、例えばサンドブラス ト、ショットピーニング、グリットブラスト、液体ホー ニング等、種々のものが知られているが、これらを全て 含む広い概念である。このような処理は、前記非晶質合 50 意し、そのうち砥粒噴射工程を施したもの30枚(実施

金の1次成型体M1の表面Maに加速された砥粒Sを噴 射、衝突させることにより行われる。

【0032】前記砥粒Sは、1次成型体M1の表面に前 記表面変質層を形成しうるものであればその材料は問わ ないが、例えばスチールショット(小鉄球)、スチール グリッド (鋳鋼破砕粒)、ワイヤカット、ガラスビー ズ、有機物、その他各種合金からなる粒体、球体、セラ ミックス、その他の無機物など種々の研掃材が好適であ る。また砥粒Sの平均粒径には、例えば100~100 10 0 μm程度、より好ましくは300~700 μm程度の ものが望ましい。また前記砥粒Sは、気体、液体又は遠 心力などあらゆる手段を用いて加速させることができ、 その方法は問わない。

【0033】なお一例を挙げると、高圧空気を用いて砥 粒Sを加速する例えば直圧式ブラスト機では、例えば1 $\sim 1 \text{ Okg f } / \text{cm}^2$ 、さらに好ましくは3 $\sim 6 \text{ kg f } / \text{cm}^2$ 程度の空気圧に設定し、例えば10~300秒、さらに 好ましくは60~120秒間衝突させることにより、1 次成型体M1の表面には圧縮応力を付与することがで き、これにより、前記1次成型体M1の表面に残留応力 緩和層又は/および加工硬化層を含む表面変質層を形成 でき、主として引っ張り側で生じるクラックの進行をさ らに効果的に抑制するのに役立つ。

【0034】このようにして製造された非晶質合金成型 体Mからなるフェース板3bは、接着剤、かしめ、溶 接、ろう付けなど種々の方法を用いて前記ヘッド本体3 aへと固着され、表面変質層をフェース面としたゴルフ クラブ1を得る。なお、図2ではフェース板3bが配さ れる嵌合用凹部31の底面は全体につながっている場合 を示しているが、必ずしもその必要はなく、その中央部 が中抜き(貫通)状となっていても良い。

【0035】このようなゴルフクラブ1は、特性にばら つきがなく、高強度、高靭性などの強度特性に非常に優 れたフェース面Fを具え、かつ表面に結晶層が形成され た1次成型体M1をも利用することができるため、歩留 りが著しく向上し製造コストが削減される。なお、砥粒 噴射工程を含んでいることにより、1次成型体M1の非 晶質率を予め故意に低下させることも可能になり、製造 コストをより一層低減することも可能である。

【0036】以上本発明の実施形態について詳述した が、本発明の非晶質合金成型体は、ウッド型ゴルフクラ ブ以外にも、例えばアイアン型ゴルフクラブやパター型 ゴルフクラブの各フェース部材、さらには各種の工業部 品などとして製造することができるのは言うまでもな 11

[0037]

【実施例】上述の方法により、ウッド型ゴルフクラブの フェース板(Zr55Al10Ni5Cu30)を試作すると ともに、表面に結晶層が形成されていたものを40枚用

例) に曲げ荷重負荷試験を行い、破壊荷重を調べた。同 様に、残りの10枚(比較例)については砥粒噴射工程 を施さずに曲げ荷重負荷試験を行い破壊荷重を調べた。 なお、曲げ荷重負荷試験は、図11に示すように、30 mmの間隔を隔てて配された一対の支持台jの上にフェー ス板3bを載置するとともに、このフェース板3bのほ ぼ中央部に押さえ治具はによって上方から垂直荷重を負 荷し破壊荷重を調べた。なおフェース板は、最大巾90 mm、最大高さ40mm、最大厚さ3mmとした。

【0038】また砥粒噴射工程は、直圧式ブラスト機を 10 る。 用い、空気圧6kgf/cm2、スチールショット#30な いし#36(JIS R6001、平均粒径0.5mm) の条件で、フェース板の表、裏の両面に各30~60秒 間噴射した。

【0039】テストの結果、実施例のフェース板の平均 破壊荷重は、約1792kgfであったのに対して、比較 例のフェース板の平均破壊荷重は、約1536kgfとな っており、250kgf以上の差が見られた。

【0040】また、荷重負荷中の状態を観察したとこ ろ、比較例のフェース板では、曲げ変形中に表面層の破 20 壊によって生じていると推定される破壊音が生じていた が、実施例のフェース板ではこのような破壊音は全く間 こえなかった。すなわち、非晶質層では弾性が大きいた め曲げ変形に追従しうる反面、表面の結晶層ではこのよ うな変形に追従し得ず、曲げ変形過程で表面にクラック が生じるときの振動が破壊音となって聴取されたと考え られる。

[0041]

【発明の効果】以上説明したように、本発明の非晶質合 金成型体は、高強度、高靭性、高耐衝撃性等に優れ、か 30 33 金属材料 つ、質量が比較的大きなバルク状であるため、機械的強 度を要する構造材料などに幅広く用いることができる。 また、非晶質合金からなる1次成型体の表面の少なくと も一部に、砥粒の衝突により形成される表面変質層を形 成することによって、表面に生じがちな初期クラック等

1.0 を効果的に防止することにより強度、靱性により優れた 非晶質合金成型体を提供しうる。

【0042】またこのような非晶質合金成型体をゴルフ クラブのフェース面として用いることにより、飛距離、 方向性、衝撃特性、強度、靭性などの優れた特性を発揮 することができるとともに、特にばらつきがなく、均質 な特性を発揮することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】ウッド型ゴルフクラブヘッドを示す正面図であ

【図2】そのA-A断面図である。

【図3】砥粒噴射工程を例示する断面図である。

【図4】1次成型体を製造する製造装置の構成説明図で ある。

【図5】金型の斜視図である。

【図6】下型を示す平面図である。

【図7】上型を傾斜させて保持する状態を示す断面図で ある。

【図8】溶融金属を形成した状態を示す説明図である。

【図9】金型にて溶融金属を押圧した状態を示す説明図

【図10】金型の型閉め状態を示す説明図である。

【図11】曲げ荷重負荷試験の説明斜視図である。

【符号の説明】

1 ゴルフクラブ

3 クラブヘッド

7 キャビティ

7 a 材料設置用の凹部

7 b 成形用の凹部

34 溶融金属

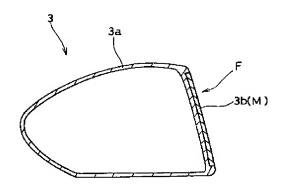
F フェース面

M 非晶質合金成型体

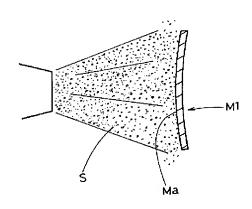
M 1 1次成型体

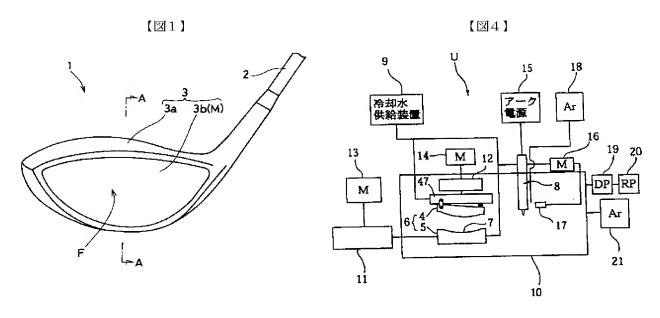
S 砥粒

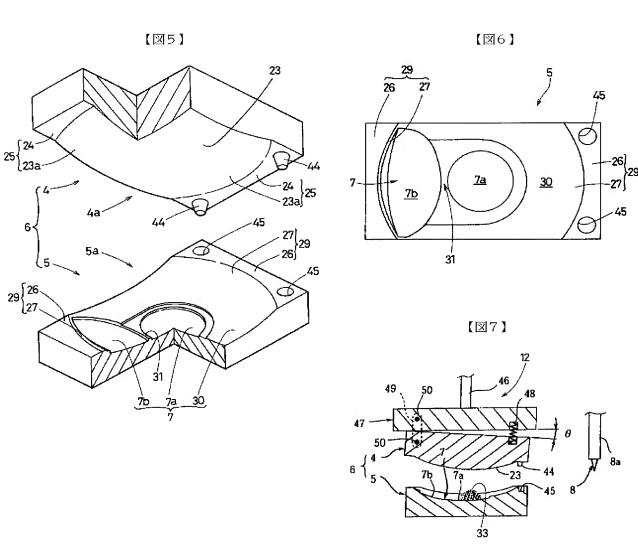
【図2】

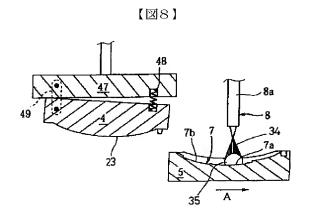


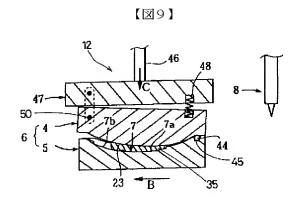
【図3】

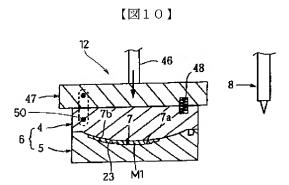


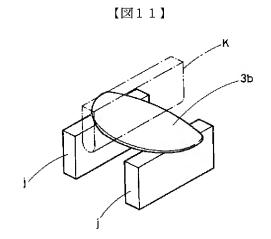












DERWENT-ACC-NO: 2001-094956

DERWENT-WEEK: 200111

COPYRIGHT 2011 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: Amorphous alloy molded golf club

manufacturing method, has stress relieving layer formed on strike face surface of primary molding

by grit blasting or by work

hardening

INVENTOR: KAKIUCHI H; YABU M

PATENT-ASSIGNEE: SUMITOMO RUBBER IND LTD[SUMR]

PRIORITY-DATA: 1999JP-099020 (April 6, 1999)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO PUB-DATE LANGUAGE

JP 2000288135 A October 17, 2000 JA

APPLICATION-DATA:

PUB-NO	APPL-DESCRIPTOR	APPL-NO	APPL-	
			DATE	
JP2000288135A	N/A	1999JP-	April	
		099020	6,	
			1999	

INT-CL-CURRENT:

TYPE	IPC DATE	
CIPP	A63B53/04	20060101
CIPS	B22D27/04	20060101
CIPS	B22D29/00	20060101

ABSTRACTED-PUB-NO: JP 2000288135 A

BASIC-ABSTRACT:

NOVELTY - The primary molding (M) is made from an amorphous alloy. The strike face surface (F) is formed with a stress relieving layer by grit blasting or by work hardening process.

USE - Amorphous alloy molded golf club manufacture.

ADVANTAGE - Offers better flying distance and orientation, impact strength and toughness in amorphous alloy molded club, as stress relieving surface layer is proved by grit blasting or work hardening.

DESCRIPTION OF DRAWING(S) - The drawing shows the front elevation of golf club manufacturing method.

strike face surface (F)

primary molding (M)

CHOSEN-DRAWING: Dwg.1/11

TITLE-TERMS: AMORPHOUS ALLOY GOLF CLUB

MANUFACTURE METHOD STRESS RELIEVE LAYER FORMING STRIKE FACE SURFACE PRIMARY GRIT BLAST WORK HARDEN

DERWENT-CLASS: M22 P36 P53

CPI-CODES: M22-G03G4; M22-G03H;

SECONDARY-ACC-NO:

CPI Secondary Accession Numbers: 2001-028336

Non-CPI Secondary Accession Numbers: 2001-072023